PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number:

07-313937

(43) Date of publication of application: 05.12.1995

(51)Int.CI.

BO6B 1/02 BO6B 1/06 G01S 7/524 HO4R 3/00

(21)Application number: 07-150222

(71)Applicant: OLYMPUS OPTICAL CO LTD

(22)Date of filing:

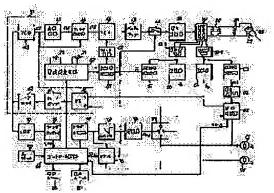
16.06.1995

(72)Inventor: SAKURAI TOMOHISA

(54) DRIVING CIRCUIT FOR ULTRASONIC CONVERTER

(57)Abstract:

PURPOSE: To provide a driving circuit for an ultrasonic converter, which circuit can automatically stop the driving of an ultrasonic converter when the driving frequency becomes out of a resonance point tracing range and can effectively prevent parts from being burned and damaged due to mismatching. CONSTITUTION: A driving circuit for ultrasonic converters (35, 36) is so composed as to have driving means(37-47, 49, 50, 51-1, 51-2, 56-60, 66-74) to trace their resonance points and drive them at the resonance frequency and monitoring means (77, 78) to monitor whether the frequency to drive the ultrasonic converters by the driving means is within a prescribed range or not, and based on the output of the monitoring means, the circuit stops the driving of the ultrasonic converters (66, 75, 48) when the driving frequency becomes out of the prescribed range.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

16.06.1995

[Date of sending the examiner's decision of

rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

2672797

[Date of registration]

11.07.1997

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平7-313937

(43)公開日 平成7年(1995)12月5日

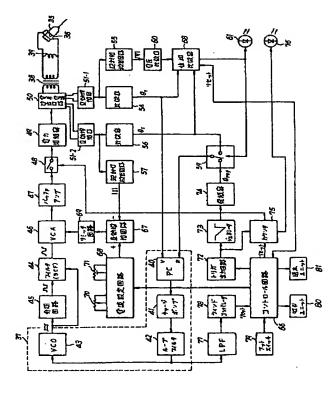
(51) Int.Cl.6		識別記号	庁内整理番号	FΙ				ŧ	技術表示	箇所	
B 0 6 B	1/02	Α									
	1/06	Α									
G 0 1 S	7/524										
H 0 4 R	3/00	3 3 0	•								
			0804-2F	G 0 1 S	7/ 52			Q			
				審査請:	求 有	請求項	の数 2	OL	(全 9	頁)	
(21)出願番号		特願平7-150222		(71) 出願人	000000	376					
(62)分割の表示		特願平1-86944の分割			オリンパス光学工業株式会社						
(22)出願日		平成1年(1989)4月7日			東京都	渋谷区帽	ヶ谷2	丁目43番	\$2号		
				(72)発明者	桜井	友尚					
					東京都	渋谷区帽	ヶ谷2	丁目43番	\$2号:	オリ	
					ンパス	光学工業	株式会	社内			
				(74)代理人	弁理士	杉村	暁秀	(外5名	5)		
											

(54) 【発明の名称】 超音波変換器駆動回路

(57)【要約】

【目的】 超音波変換器の駆動周波数が共振点追尾範囲から外れた場合に、その駆動を自動的に停止して、不整合による部品の焼損等を有効に防止できるようにした超音波変換器駆動回路を提供する。

【構成】 超音波変換器(35,36) を、その共振点を追尾して共振周波数で駆動する駆動手段(37~47,49,50,51-1,51-2,55~60,66~74)と、この駆動手段による前記超音波変換器を駆動する周波数が、所定の範囲にあるか否かを監視する監視手段(77,78)とを有し、この監視手段の出力に基づいて、前記駆動周波数が所定の範囲から外れたとき、前記超音波変換器の駆動を停止させる(66,75,48)よう構成したことを特徴とする。



10

【特許請求の範囲】

【請求項1】 超音波変換器を、その共振点を追尾して 共振周波数で駆動する駆動手段と、

この駆動手段による前記超音波変換器を駆動する周波数 が、所定の範囲にあるか否かを監視する監視手段とを有

この監視手段の出力に基づいて、前記駆動周波数が所定 の範囲から外れたとき、前記超音波変換器の駆動を停止 させるよう構成したことを特徴とする超音波変換器駆動 回路。

【請求項2】 前記監視手段の出力に基づいて前記超音 波変換器の駆動を停止させるのに同期して、アラームを 発生させるアラーム発生手段を設けたことを特徴とする 請求項1記載の超音波変換器駆動回路。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】この発明は、超音波変換器駆動回 路に関するものである。

[0002]

【従来の技術】超音波変換器を用いる装置は、従来種々 提案されており、例えば、外科用超音波メス、超音波洗 浄器、超音波加工装置等が知られている。このような超 音波装置に使用されている超音波変換器は、効率を高め るために、その共振周波数で駆動するのが望ましいが、 共振周波数は負荷条件や温度によって変動する。

【0003】このようなことから、従来、例えば超音波 変換器の駆動電圧と駆動電流あるいは振動速度検出信号 との位相差を検出し、その出力に基づいて超音波変換器 の駆動周波数を制御する、いわゆるフェーズロックルー プ(PLL)方式の共振点追尾回路を用いるものが提案 されている。

【0004】ここで、超音波変換器は、図9に圧電型振 動子1の等価回路を示すように、直列接続された抵抗 R、インダクタレおよびキャパシタCと、この直列回路 に並列に接続された制動容量Cdとから成り、実際の使 用においては、一般に制動容量Cdを打ち消すために、 補正インダクタLdを並列接続している。

【0005】この場合、振動子1の駆動電圧と駆動電流 との位相差 θ の周波数特性は、図10Aに示すようにな り、またインピーダンス | 2 | の周波数特性は、図10 Bに示すようになる。すなわち、位相差 θ は、共振点fr およびその前後の反共振点 f1 , f2 で零となり、イ ンピーダンス | 2 | は、共振点fr で最小、反共振点f 1 , f2 で最大となる。したがって、上記のPLL方式 の共振点追尾回路を用いることにより、図10A、Bか ら明らかなように、反共振点の f1 から f2 の間で、共 振点を有効に追尾することができる。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、このよ うな超音波変換器の駆動においては、例えば、発振開始 50 と、その監視手段の出力に基づいて超音波変換器の駆動

時の駆動周波数がfi以下あるいはf2以上の場合、ル 一プの帰還制御が利かず追尾不能となり、駆動周波数は f1 以下あるいはf2 以上の値になる。このような現象 は、発振開始時に限らず、超音波変換器の共振周波数 が、例えば負荷条件や温度によって大きく変動したり、 超音波変換器に異常が生じて、f1 からf2 までの特性 に異常が生じた場合、例えば共振点fr が存在しなくな った場合にも発生する。さらに、上記の状況下で、たと え共振点が存在しても、その周波数の値が所定の範囲外 になる場合がある。この場合、超音波変換器の正しい共 振点であるかのような所定の範囲外の駆動周波数が超音 波変換器に供給し続けられる。

【0007】しかし、従来の駆動回路にあっては、上述 したように共振ロックインできなかった場合や、共振駆 動の後に共振点追尾ができなくなった場合等、駆動周波 数が所定の範囲から外れても、それを判別するようにし ていない。このため、超音波変換器が、その共振周波数 から外れて駆動され、超音波変換器の駆動効率が著しく 低下するばかりでなく、その状態で駆動を続けると、不 整合によって駆動回路を構成する電子部品等を焼損して しまうという問題があった。

【0008】この発明は、このような従来の問題点に着 目してなされたもので、超音波変換器を駆動する周波数 が所定の範囲から外れた場合に、その駆動を自動的に停 止でき、したがって不整合による部品の焼損等を有効に 防止でき、また変換器の異常状態を判断できるよう適切 に構成した超音波変換器駆動回路を提供することを目的 とするものである。

[0009]

30

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するた め、この発明の超音波変換器駆動回路は、超音波変換器 を、その共振点を追尾して共振周波数で駆動する駆動手 段と、この駆動手段による前記超音波変換器を駆動する 周波数が、所定の範囲にあるか否かを監視する監視手段 とを有し、この監視手段の出力に基づいて、前記駆動周 波数が所定の範囲から外れたとき、前記超音波変換器の 駆動を停止させるよう構成したことを特徴とするもので ある。

【0010】前記監視手段の出力に基づいて前記超音波 変換器の駆動を停止させるのに同期して、アラームを発 生させるアラーム発生手段を設けるのが、超音波変換器 の異常等を通知する点で好ましい。

[0011]

【作用】この発明において、超音波変換器は、駆動手段 により共振点が追尾されて共振周波数で駆動され、その 駆動周波数は監視手段により所定の範囲にあるか否かが 監視される。ここで、超音波変換器の共振周波数が、負 荷条件や温度によって大きく変動したり、共振周波数が 異なったために、駆動周波数が所定の範囲から外れる

が停止される。したがって、不整合による部品の焼損等 を有効に防止することが可能となる。

[0012]

【実施例】図1は、この発明の一実施例を示すものであ る。この実施例は、超音波メス装置に適用したもので、 ハンドピース35に設けられたランジュバン型振動子3 6は、PLL37の出力に基づいてマッチング用トラン ス38を介して駆動するようにする。振動子36は、マ ッチング用トランス38の二次側に接続すると共に、こ のマッチング用トランス38の二次側には振動子36の 制動容量を打ち消す補正インダクタ39を並列に接続す

【0013】 PLL37は、位相比較器 (PC) 40 と、そのデジタル出力をアナログ信号に変換するチャー ジポンプ41と、ループフィルタ42と、電圧制御発振 器(VCO) 43とをもって構成し、チャージポンプ4 1の出力をループフィルタ42を介してVCO43に制 御電圧として供給するようにする。

【0014】VCO43の出力は、フィルタ44に供給 すると共に、分周回路45で分周してフィルタ44に供 給し、これによりVCO43から出力される矩形波の駆 動信号を振動子36の共振周波数成分のみの正弦波の駆 動信号に変換して、振動子36内での無駄な発熱を引き 起こさないようにする。この例では、フィルタ44とし てカットオフ周波数が外部クロック入力によって変更可 能なスイッチド・キャパシタ・フィルタ(SCF)を用 いる。このように、フィルタ44としてSCFを用いれ ば、VCO43の発振周波数が変化しても、フィルタ出 力波形の大きさや位相回転の変動が無くなり、その結 果、後述する定電流制御やPLL動作に与える影響が減 30 少し、理想的な矩形波ー正弦波変換を行うことが可能と

【0015】フィルタ44の出力は、増幅率が変更可能 な電圧制御増幅回路(VCA) 46、バッファアンプ4 7、スイッチ回路48および電力増幅器49を経てマッ チング用トランス38の一次側に供給する。このように して、マッチング用トランス38により、振動子36の 回路系とその駆動回路系とを分離して電気的絶縁を図る と共に、電力増幅器49と負荷となる振動子36とのマ ッチングをとるようにする。

【0016】電力増幅器49を経て振動子36に加わる 電圧および振動子36に流れる電流は、マッチング用ト ランス38の一次側に設けた電圧・電流検出回路50で 検出し、これら電圧検出信号および電流検出信号をそれ ぞれ差動増幅器51-1および51-2に供給して同相 ノイズを除去するようにする。

【0017】図2は、電圧・電流検出回路50および差 動増幅器 5 1-1, 51-2の一例の構成を示すもので ある。振動子36に加わる電圧は、抵抗52による分圧

して電圧検出信号Vを得るようにする。また、振動子3 6に流れる電流は、カレントセンサ53で検出し、その 出力を差動増幅器51-2に供給して電流検出信号Iを 得るようにする。

【0018】このように、電圧・電流検出回路50で検 出した電圧・電流を、それぞれ差動増幅器51-1,5 1-2に供給して電圧検出信号 V および電流検出信号 I を得るようにすれば、高電圧・大電流を低電圧にて検出 する場合の同相ノイズの問題を有効に解消できると共 に、電力増幅器49の出力の正負の接続を逆にしても、 また出力の一方が接地された出力形式でないものであっ ても、電圧・電流の各信号VおよびIを安定して検出す ることができる。

【0019】図1において、差動増幅器51-1から得 られる電圧検出信号は、比較器54および絶対値検出回 路55にそれぞれ供給し、比較器54において電圧位相 信号 θ ν を、絶対値検出回路 5 5 において電圧検出信号 の絶対値 | V | を検出するようにする。同様に、差動増 幅器51-2から得られる電流検出信号は、比較器56 および絶対値検出回路57にそれぞれ供給し、比較器5 6において電流位相信号 θι を、絶対値検出回路 5 7 に おいて電流検出信号の絶対値 | I | を検出するようにす

【0020】比較器54から得られる電圧位相信号 θν は、位相比較器58に供給すると共に、PLL37を構 成するPC40のバリアブル入力端子Vに供給し、比較 器56から得られる電流位相信号 θιは、位相比較器5 8に供給すると共に、スイッチ回路59を介してPC4 0のリファレンス入力端子Rに供給する。また、絶対値 検出回路55から得られる電圧検出信号の絶対値 | V | は、電圧比較器60に供給して所定の設定値と比較し、 その出力を位相比較器58に供給する。

【0021】このようにして、位相比較器58において 電圧比較器60の出力、比較器54からの電圧位相信号 θν および比較器 5 6 からの電流位相信号 θι に基づい て、振動子36に加わっている駆動信号の周波数が、該 振動子36の共振周波数とほぼ等しいか否かを検出し、 その出力に基づいてスイッチ回路59における電流位相 信号 θ 」と、後述する発振器からの基準信号 θ ref との 切り換え動作を制御すると共に、発光ダイオード61の 点灯を制御してPLL37が共振点追尾動作に移行した か否かを表示させるようにする。

【0022】図3は、位相比較器58および電圧比較器 60の一例の構成を示すものである。位相比較器58 は、3つのD-フリップフロップ (D-FF) 62, 63 および 6 4 と、ORゲート 6 5 とをもって構成する。 比較器 5 4 から得られる電圧位相信号 θv は、D-FF 62のD入力端子に供給し、比較器56から得られる電 流位相信号 θ は、D-FF62のクロック入力端子に によって検出し、その出力を差動増幅器51-1に供給 50 供給する。このD-FF62のQ出力および反転Q出力

-3-

は、D-FF63のクロック入力端子およびD-FF64のクロック入力端子にそれぞれ供給し、これらD-FF63および64のQ出力をORゲート65に供給して、スイッチ回路59および発光ダイオード61の制御信号を得るようにする。なお、D-FF63および64のD入力端子には、Vccを印加する。

【0023】また、電圧比較器60はOPアンプをもって構成し、その反転入力端子に絶対値検出回路55から得られる電圧検出信号の絶対値 | V | を供給し、非反転入力端子に設定電圧VSETを印加して、その出力をDーFF63および64のクリア端子に供給する。なお、ORゲート65の出力は、コントロール回路66(図1参照)に供給すると共に、コントロール回路66からはDーFF62のクリア端子にリセット信号を供給するようにする。

【0024】図1において、絶対値検出回路57から得られる電流検出信号の絶対値 | I | は、差動増幅回路67の反転入力端子に供給する。この差動増幅回路67の非反転入力端子に供給する。この差動増幅回路67の非反転入力端子には、電流値設定回路68からの設定信号を供給し、その出力に基づいて振動子36が常に設定信号に対応する一定電流で駆動されるように、リミッタ回路69を介してVCA46の増幅率を制御するようにする。電流値設定回路68には、出力振幅設定用可変抵抗器71とを設け、これらをコントロール回路66からの信号に基づいて選択して、起動時においては、低定電流駆動設定用可変抵抗器71の出力を、共振点追尾動作においては、出力振幅設定用可変抵抗器70の出力をそれぞれ差動増幅回路67に供給するようにする。

【0025】このように、絶対値検出回路57から得られる電流検出信号の絶対値 | I | と、電流値設定回路68からの設定信号とを差動増幅回路67で比較し、その出力に基づいてVCA46の増幅率を制御してバッファアンプ47および電力増幅器49に入力する信号電圧を制御すれば、ハンドピース35の負荷変動等によるインピーダンス変化に対しても、振動子36を常に電流値設定回路68からの設定信号に対応する一定電流で駆動することができ、ハンドピース35の振幅を一定にすることができる。

【0026】コントロール回路66には、トリガ出力回路72を接続して、コントロール回路66の制御の下にトリガ信号を発生させるようにする。このトリガ信号は、ジェネレータ73に供給してノコギリ波を発生させ、これを発振器74から周波数が変化する基準信号 θ ref を発生させるようにする。この基準信号 θ ref は、上述したように位相比較器58の制御の下にスイッチ回路59を介してPLL37を構成するPC40のR入力端子に供給する。

【0027】図4~図7は、図1に示すスイッチ回路5 9の4つの例を示すものである。図4に示すスイッチ回 6

ref を、それぞれPLL37内のPC40のR入力端子 に供給するようにしたものである。

【0028】図5に示すスイッチ回路59は、電流位相信号 θ 」および基準信号 θ refを、それぞれANDゲート27-1および27-2の一方の入力端子に供給すると共に、ANDゲート27-1の他方の入力端子に位相比較器58の出力を直接供給し、ANDゲート27-2の他方の入力端子に位相比較器58の出力をインバータ28を介して供給して、位相比較器58の出力がHレベルにあるときに、例えば電流位相信号 θ le、Lレベルにあるときに基準信号 θ refを、それぞれORゲート29を経てPLL37内のPC40のR入力端子に供給するようにしたものである。

【0029】図6に示すスイッチ回路59は、電流位相信号 θ 1 および基準信号 θ 1 をそれぞれアナログスイッチ30-1 および30-2 に供給すると共に、アナログスイッチ30-1 の制御端子に位相比較器58 の出力を直接供給し、アナログスイッチ30-2 の制御端子に位相比較器58 の出力をインバー928 を介して供給して、位相比較器58 の出力が11 レベルにあるときに、例えば電流位相信号11 を、11 といべルにあるときに基準信 11 号11 で、それぞれ11 である。

【0030】図7に示すスイッチ回路59は、電流位相信号 θ_1 および基準信号 θ_{ref} をそれぞれリレー接点31-1 および31-2 に供給すると共に、リレー32に位相比較器58の出力を供給して、位相比較器58の出力がHレベルにあるときに、例えばリレー32を附勢して電流位相信号 θ_1 を、Lレベルにあるときにリレー32を滅勢して基準信号 θ_{ref} を、それぞれPLL37内のPC40のR入力端子に供給するようにしたものである。

【0031】図1において、トリガ出力回路72からのトリガ信号はカウンタ75にも供給してカウントし、そのカウント値が設定値以上となったときに、スイッチ回路48をOFFすると共に、ハンドピース35の異常としてプロープチェック用の発光ダイオード76を点灯させるようにする。なお、このカウンタ75はコントロール回路66からのリセット信号によりリセットするようにする。

【0032】一方、PLL37を構成するループフィル 50 タ42の出力は、ローパスフィルタ(LPF)77にも

40

供給し、ここでVCO43の制御電圧中に含まれるスパイク状のノイズを除去するようにする。このLPF77の出力は、ウインドコンパレータ78に供給し、ここでVCO43の出力周波数範囲を監視してそれが所定の範囲を外れたときに、コントロール回路66にリセット信号を出力するようにする。

【0033】すなわち、VCO43はループフィルタ42からの制御電圧によって発振周波数が変化するが、PLL37が振動子36の共振点追尾制御から外れると、VCO43の発振周波数はその最高または最低発振周波 10数に飽和してしまう。そこで、このロック外れ状態を検出するために、VCO43の制御電圧をウインドコンパレータ78で監視する。

【0034】ここで、VCO43に供給される制御電圧は、ループフィルタ42によってある程度平滑化された信号となるが、例えばPLL37のPC40にエッジトリガ式のものを使用して、ループの特性をループフィルタ42の設計によってある程度高速のものにすると、VCO43に供給される制御電圧には、PC40の2つの入力信号のエッジの比較部分でスパイク状のノイズが漏れてくる。このスパイク状のノイズは、ウインドコンパレータ78の動作に悪影響を与えるので、この例では上述したようにLPF77を挿入して、スパイク状のノイズを除去するようにしている。

【0035】また、コントロール回路66には、振動子36のON/OFFを制御するフットスイッチ79を接続し、このフットスイッチ79からの信号、上述した位相比較器58からの信号およびウインドコンパレータ78からのリセット信号に基づいて、上記の各部の動作を制御するようにすると共に、超音波メスにより切除した組織を除去する吸引ユニット80、およびハンドピース35のプローブを冷却したり、切除部位を洗い流すための送水ユニット81の動作を制御するようにする。

【0036】以下、この超音波メス装置の動作を、図8 に示すフローチャートを参照しながら説明する。フット スイッチ79のOFF状態では、スイッチ回路48はO FF、スイッチ回路59は、発振器74の出力をPLL 37のPC40のR入力端子に供給するように接続され ている。この状態からフットスイッチ79をONにする と、これによりコントロール回路66は始動信号を得、 位相比較器58およびカウンタ75をリセットすると共 に、電流値設定回路68の低定電流駆動設定用可変抵抗 器71を選択してその出力を差動増幅回路67に供給す るようにする。さらに、スイッチ回路48をONにする と共に、トリガ出力回路72を作動して該トリガ出力回 路72からトリガ信号を発生させる。これにより、PL L37には、発振器74からスイッチ回路59を介し て、ジェネレータ73の出力に応じて周波数が変化する 基準信号 θ ref が供給され、その結果、PLL37は振 動子36の駆動信号周波数を基準信号 fref にロックす るようにスキャンさせる。

【0037】ここで、振動子36は、電流値設定回路68の可変抵抗器71で設定された低い定電流で駆動制御されるので、振動子36に加わる電圧とそのインピーダンスの大きさとは比例し、したがって振動子36に加わる電圧はそのインピーダンスの大きさの周波数特性に相似した形でスキャンによって変化する。この駆動電圧の変化は、電圧・電流検出回路50、差動増幅器51-1、絶対値検出回路55を介して電圧比較器60で監視され、それが設定電圧VSET(図3参照)以下、すなわち基準信号 θ refの周波数がハンドピース35の共振周波数近傍となってインピーダンスが設定値以下となった時点で、位相比較器58にイネーブル信号が出力される。

8

【0038】位相比較器58においては、電圧比較器60からイネーブル信号が出力され、かつ比較器54からの電圧位相信号 θ vおよび比較器56からの電流位相信号 θ lの位相差が零となった時点で、その出力がHレベルとなってホールドされ、これによりスイッチ回路59が切り換わって比較器56からの電流位相信号 θ lがPC40のR入力端子に供給されると共に、発光ダイオード61が点灯して共振点追尾動作に移行したことが表示される。

【0040】一方、一回のスキャンによって共振点が検出されないときは、VCO43の発振周波数は、発振器74からの基準信号 θ ref にロックされて上昇または下降し、ウインドコンパレータ78において所定の周波数範囲から外れたことが検出されて、コントロール回路66にリセット信号が出力される。これにより、コントロール回路66からトリガ出力回路72に再トリガを出力するように信号が送出され、上記の動作が繰り返される。

【0041】このトリガ出力回路72からのトリガ信号の出力回数、すなわち駆動信号周波数のスキャン回数は、カウンタ75でカウントされ、それが所定の値に達したとき、この例では一回のフットスイッチ79のON操作で駆動信号周波数を10回スキャンしても共振周波50数にロックインできないときは、所定の周波数範囲内に

20

ハンドピース35の共振点が存在しないものとして、その時点でカウンタ75の出力によりスイッチ回路48がOFFとなって振動子36の駆動が停止すると共に、発光ダイオード76が点灯してハンドピース35の異常が表示される。これにより、ハンドピース35が異常の状態で駆動を続けることによる危険を有効に防止することができる。

【0042】また、共振点追尾動作に移行した後も、VCO43の制御電圧は、ウインドコンパレータ78により監視され、それが所定の範囲から外れたことが検出されたときは、コントロール回路66にリセット信号が出力され、これにより上述したロックイン動作が繰り返される。すなわち、共振点追尾動作後に、ウインドコンパレータ78からリセット信号が出力されると、位相比較器58およびカウンタ75がリセットされると共に、電流値設定回路68の低定電流駆動設定用可変抵抗器71が選択され、さらにトリガ出力回路72が作動して、ジェネレータ73を介して発振器74から基準信号 θ refが出力され、その基準信号 θ refが出力され。

【0043】上述した超音波メス装置によれば、共振ロックインできなかった場合や、共振駆動の後に共振点追尾ができなくなった場合、すなわち駆動周波数が共振点追尾範囲から外れた場合には、振動子36の駆動が停止し、発光ダイオード76が点灯するので、不整合による電子部品等の焼損を有効に防止することができると共に、ハンドピース35の異常も検出することができる。

【0044】また、一般的な定電流駆動回路を組み合わせることで、定振幅動作を行うことができると共に、簡単な方法でインピーダンスの周波数特性を検出することができるので、共振点を正確かつ確実に検出することができる。さらに、振動子36に加わっている電圧および振動子36に流れる電流を差動方式で検出するようにしたので、同相ノイズを有効に除去できると共に、電力増幅器49の出力形式にこだわらず所望の電圧および電流を有効に検出でき、これにより高電圧を発生している電力増幅器周辺の回路部分を接地から浮かせることが可能となり、振動子回路すなわち患者回路の対接地漏れ電流を大幅に減少させることができる。

【0045】なお、上記の超音波メス装置においては、振動子36に加わっている電圧および振動子36に流れる電流をマッチング用トランス38の一次側において検出するようにしたが、これらはマッチング用トランス38の二次側で検出するようにすることもできる。また、発振器74から発生する基準信号 θ ref の周波数範囲を、振動子36がもつ反共振点を含まない範囲として、反共振点での不所望なロックインを更に確実に防止するようにすることもできる。

【0046】また、この発明は、上述した超音波メス装 50 す図である。

10

置に限らず、超音波加工装置や超音波洗浄器等のその他 の超音波装置に用いられる超音波変換器の駆動回路にも 有効に適用することができる。

【0047】付記

1. 超音波変換器を含むハンドピースと、このハンドピースに締結され、術部に超音波振動を伝達するプローブとを有する超音波メス装置において、前記超音波変換器を、その共振点を追尾して共振周波数で駆動する駆動手段と、この駆動手段による前記超音波変換器を駆動すると、この監視手段の出力に基づいて、前記超音波変換器の駆動を制御する制御手段とを有し、前記監視手段により、前記駆動周波数が所定の範囲から外れたことが検出されたときは、前記駆動手段により、前記所定の範囲の駆動周波数で前記超音波変換器の駆動を再開し、この動作を所定回数繰り返しても、前記駆動周波数が前記の下を所定回数繰り返しても、前記駆動周波数が前記が定の範囲から外れるときは、前記超音波変換器の駆動を停止させるよう構成したことを特徴とする超音波メス装置。

2. 超音波変換器を含むハンドピースと、このハンドピースに締結され、術部に超音波振動を伝達するプローブとを有する超音波メス装置において、前記超音波変換器を、その共振点を追尾して共振周波数で駆動する駆動手段と、この駆動手段による前記超音波変換器の駆動電圧と電流との位相を比較する位相比較手段とを有し、この位相比較手段の出力に基づいて、前記超音波変換器が共振状態にないときに、前記超音波変換器の駆動を停止させるよう構成したことを特徴とする超音波メス装置。

3. 前記超音波変換器の駆動を停止させるのに同期して、アラームを発生させるアラーム発生手段を設けたことを特徴とする付記1または2記載の超音波メス装置。

[0048]

【発明の効果】以上のように、この発明によれば、超音 波変換器を駆動する周波数が所定の範囲から外れた場合 に、その駆動を自動的に停止するようにしたので、不整 合による部品の焼損等を有効に防止することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】この発明の一実施例を示すブロック図である。

【図2】図1に示す電圧・電流検出回路部分の一例の構成を示す図である。

【図3】図1に示す位相比較器および電圧比較器の一例 の構成を示す図である。

【図4】図1に示すスイッチ回路の一例の構成を示す図である。

【図 5 】同じく、スイッチ回路の他の例の構成を示す図 である。

【図 6 】同じく、スイッチ回路の他の例の構成を示す図 である

【図7】同じく、スイッチ回路の更に他の例の構成を示 0 す図である。 11

【図8】図1の動作を説明するためのフローチャートである。

【図9】圧電型振動子の等価回路を示す図である。

【図10】図9に示す振動子の駆動電圧・電流の位相差の周波数特性およびインピーダンスの周波数特性を示す図である。

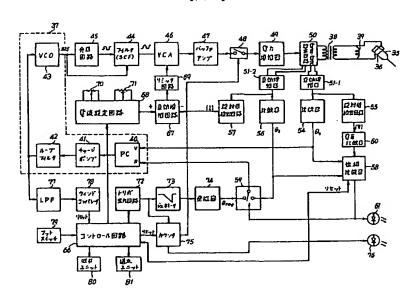
【符号の説明】

- 35 ハンドピース
- 36 振動子
- 37 PLL
- 38 マッチング用トランス
- 39 補正インダクタ
- 40 位相比較器 (PC)
- 41 チャージポンプ
- 42 ループフィルタ
- 43 電圧制御発振器(VCO)
- 44 フィルタ
- 45 分周回路
- 46 電圧制御増幅回路 (VCA)
- 47 バッファアンプ
- 48 スイッチ回路
- 49 電力増幅器
- 50 電圧・電流検出回路

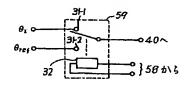
51-1, 51-2 差動增幅器

- 54,56 比較器
- 55,57 絶対値検出回路
- 58 位相比較器
- 59 スイッチ回路
- 60 電圧比較器
- 61,76 発光ダイオード
- 66 コントロール回路
- 67 差動增幅回路
- 10 68 電流値設定回路
 - 69 リミッタ回路
 - 70 出力振幅設定用可変抵抗器
 - 71 低定電流駆動設定用可変抵抗器
 - 72 トリガ出力回路
 - 73 ジェネレータ
 - 7.4 発振器
 - 75 カウンタ
 - 77 ローパスフィルタ (LPF)
 - 78 ウインドコンパレータ
- 20 79 フットスイッチ
 - 80 吸引ユニット
 - 81 送水ユニット

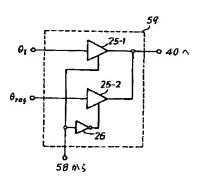
【図1】



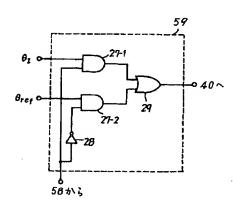


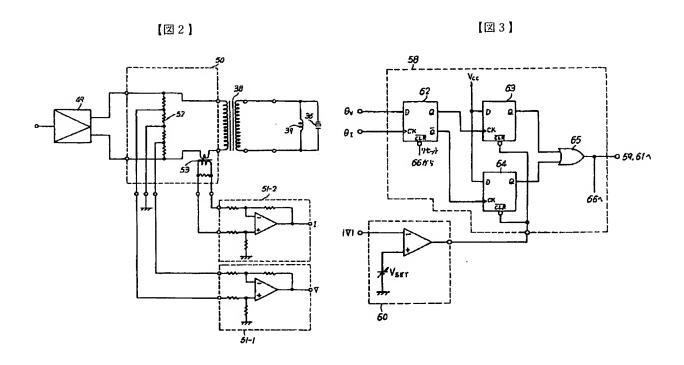


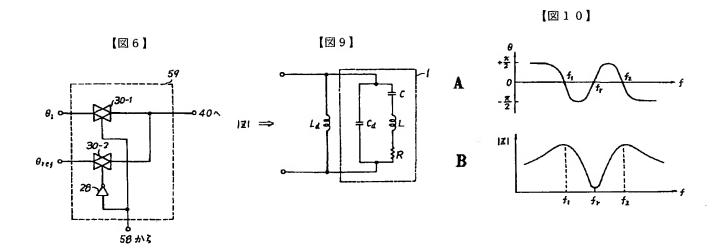




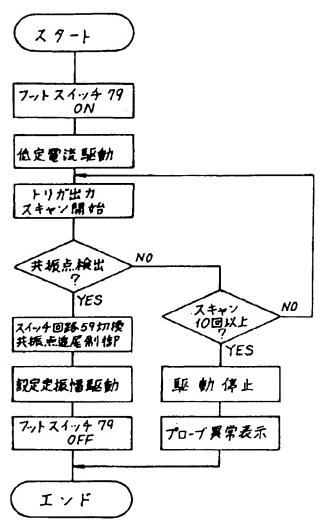
【図5】











This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE OUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

□ OTHER: _____

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.